10 L 15 (10 S 0) 特許出願公告 昭38-20467

公告 昭 38.10.4

出顺 昭 37.3.10

特際 昭 37--9451

発 明 者

井 俊

土

東京都北多摩郡国分寺町恋ヶ窪280 株式会社日立製作所中央研究所内

出 願 入

株式会社日立製作所

東京都千代田区丸の内2の12

  \_

(全2頁)

## 新出硬化性鲷合金

## 図顔の簡単な説明

図面は本発明合金系のジルコニウム含有量と結 晶粒度との関係を示す限である。

## 発明の詳細な説明

本発明は結晶粒を微網化した析出硬化性鋼合金 の敗長に関する。

従来、
構一ニッケル一網合金は褐超短波用受信 管のグリッド材料等として使用されているが、この合金は 500℃ 以上の高温に加熱すると結晶粒が 粗大化するという欠点があつた。

本発明は舞ーニックルー鋼合金における前述の 欠点を除去したもので、ニッケル0.5~1.5%、 舞0.1~0.3%、ジルコニウム0.05~0.3%およ び0.5%以下の銀、コバルト、クコーム、ベリリ ウムのいずれか1種以上を含む舞合金である。

従来、鱗ーニックルー網合金において、ニックルナ鱗の含有量が1.26~1.5%で、ニッケルと鱗の含有量の比が5:1のものが最も新出碘化性合金として適当であるとされている。

今、これらの合金にジルコニラムを添加するとジルコニウム0.3%まではその析出形態をあまり変えないが、0.3%を超えると析出硬化を超さなくなる。また結晶粒の大きさは、ジルコニウム0.03%までは振然加のものに比べそれ程小さくならないが、0.03%以上ではジルコニウムを含む析出相が張われるために極めて小さくなる。

ニッケル1.1%、鱗0.22%と…定にして、ジルコニウムの含有量を f~1%の間で変化させたときの諸性質の数例を次表に示す。この場合、熱処理は 800℃ で溶体化処理を行なつた後、水焼入し約 500℃ で 1 時間時効処理を行なつた。データは 5 個試料の平均値である。

|                    | ,-            |                              |               |         |      |       | <del></del> - |   |
|--------------------|---------------|------------------------------|---------------|---------|------|-------|---------------|---|
| 比弧状<br>(41~co)     | (# t/<br>(36) | 抗領力<br>(kg/mm <sup>a</sup> ) | <b>布理条件</b>   | 贷 分     |      | 6     | 44            |   |
|                    |               |                              |               | Zε      | P    | Ni    | 番号            |   |
| 6.70               | 4.1           | 8 9                          | 3 5. 7        | 排件化的理   | 0    | 622   | 110           | 1 |
| 9. O 2             | <b>3.0</b> :  | 1 2                          | 8 9.5         | 特别规划    |      |       |               | _ |
| 684                | 4             | 8 7                          | 2 7. 2        | 排作起现    | 0.06 | 0.00  | 110           | 2 |
| 110                | 8.1           | 1.9                          | 4 1.2         | 時 赖 懿 理 |      |       |               |   |
| L 6 <sup>3</sup> 6 | 4. 0          | 8 5                          | 27.8          | 溶体化热器   | 018  | n ec  | 1 20          | 2 |
| 3.08               | 8.0           | 18                           | <b>5.1</b> .5 | 時務机器    |      |       | \<br>         |   |
| . 1 0              | 4.1           | 8 8                          | 2 7.4         | 存体化処理   | 0.22 | 0.00  | 110           | 4 |
| 3.10               | 8. 1          | 2 2                          | 8 7.0         | 等前热理    |      | -     |               |   |
| .0 8               | 3.0           | <b>8</b> B                   | 2 7. 7        | 存体化处理   | ARO  | A 202 | , , ,         | 6 |
| . 6 0              | 8. 6          | 80                           | 28.0          | 畸数热理    | V 5  |       | ~~~           | 1 |
|                    | f             |                              |               |         | 0.89 | 022   | 2.2.0         | 5 |

また、溶体化処理後、75%の冷間加工を施して 時効処理を行なえば前衷の結性質において比抵抗 は多少増加するが、抗張力は次表のように大幅に 増加する。

合金番号 1 2 3 4 5 抗 張 力 (kg/mm²) 65.2 67.5 64.3 63.0 54.5 阿表から次のことが明らかである。ずなわち、抗 張力は時効処理前にはジルコニウムの含有によっ て、無数和のものに比べわずかに増加するが、そ の含有量が増してもほとんど変化しない。しかし これに時効処理を施すと、はじめ増加して約0.1 %で最高となり、それ以上では減少し、0.3~ 0.4%以上の合金は時効処理の前後においてほと んど変化を示さない。同様な傾向は比抵抗にも見 られ0.3~0.4%以上のジルコニウムを含有した 合金は析出硬化を超さないことを示している。ま た溶体化処理後冷間加工を施した合金の抗張力の 最高値を示す点はジルコニウム含有量の少ない側 に移動する。

次に前妻に掲げた合金を800℃で溶体化処理を した後水焼入れし、75%冷悶加工したものを1000 ℃で1時間加熱したものの結晶粒の大きさを比較 すれば次数の通りである。

上述のデータならびに他の多くの実験結果から 得られた結晶粒の平均直径の対数とジルコニウム 含有量との関係を示すと図のようになる。すなわ ち、ジルコニウム含有量0.05%以上の領域と、そ れ以下の領域とに分けることができる。このことからジルコニウム含有量0.05%以上の領域ではジルコニウムの抵加によって結晶数を微細化する効果が大きいことが明らかである。一方析出硬化能はジルコニウム含有量0.05~0.25%で最も大きいのであるが、0.3%を超すと析出硬化しなくなるしたがつて、折出硬化もしかつ結晶数を微細化できる成分範囲はジルコニウム0.05~0.3%の範囲である。

前述の合金に0.5%以下の候、コバルト、クローム、ペリリウムのいずれか1種以上の含有はその諧特性に大きな影響を与えるものではない。

以上群述したように、本発明の合金は高限に加熱しても結晶粒が粗大化せず、したがつて深較り性が優秀であり、また、300~600℃の時効によって硬化して従来の選ーニッケルー網合金よりも優秀な機械的性質を示し、電気および熱の伝導度も良好であり、しかも価格が低限で、工業的に実用価値の高い材料である。

## 特許請求の範囲

1 ニッケル0.5~1.5%、 嫌0.1~0.3%、 ジルコニウム0.05~0.3% および0.5%以下の観、コバルト、クローム、ベリリウムのいずれか1種以上を含むことを特徴とする析出額化性網合金。

